

10 / 507364

20 SEP 2005

# BUNDESREPUBLIK DEUTSCHLAND



## Prioritätsbescheinigung über die Einreichung einer Patentanmeldung

**Aktenzeichen:** 102 22 258.4  
**Anmeldetag:** 16. Mai 2002  
**Anmelder/Inhaber:** Schunk Kohlenstofftechnik GmbH,  
Heuchelheim, Kr Gießen/DE  
**Bezeichnung:** Verbundkeramikkörper sowie Verfahren  
zum Herstellen eines solchen  
**Priorität:** 22.03.2002 DE 102 13 013.2  
**IPC:** C 04 B 35/577

Die angehefteten Stücke sind eine richtige und genaue Wiedergabe der ursprünglichen Unterlagen dieser Patentanmeldung.

München, den 10. April 2003  
Deutsches Patent- und Markenamt  
Der Präsident  
Im Auftrag

Ebert

A 9161  
06/00  
EDV-L

BEST AVAILABLE COPY

Schunk Kohlenstofftechnik GmbH  
Rodheimer Straße 59

35452 Heuchelheim

## 5 Beschreibung

### Verbundkeramikkörper sowie Verfahren zum Herstellen eines solchen

- 10 Die Erfindung bezieht sich auf einen Verbundkeramikkörper, insbesondere bestimmt für ein tribologisches Bauteil wie Bremsscheibe umfassend einen aus keramisierten faserverstärkten Kohlenstoffmaterial bestehenden Körper mit Kernbereich sowie äußerem SiC enthaltenden Oberflächenbereich. Ferner bezieht sich die Erfindung auf ein Verfahren zur Herstellung eines faserverstärkten Verbundkeramikkörpers, wobei ein Fasern
- 15 enthaltender Kohlenstoffkörper mit gegebenenfalls gewünschter Porosität bereitgestellt wird, der Kohlenstoffkörper mit Silizium infiltriert und durch Einleiten einer chemischen Reaktion unter Bildung von SiC der Körper keramisiert wird.

- 20 Aus der DE 198 34 571 C2 ist ein Verfahren zur Herstellung von Körpern aus faserverstärkten C/C-Vorkörpern mit einer porösen Kohlenstoff-Matrix bekannt, bei dem der durch Pyrolyse faserverstärkte Vorkörper mit schmelzflüssigem Silizium infiltriert wird. In den Poren kann sich dabei das flüssige Silizium einlagern, um die gewünschte Härte in der Oberflächenschicht des so hergestellten CMC (keramisches Matrix-Verbundmaterial)-Körpers herzustellen.

25

In der DE 44 38 455 C1 wird ein Verfahren zur Herstellung einer Reibereinheit mittels Infiltration eines porösen Kohlenstoffkörpers mit flüssigem Silizium beschrieben, wobei

der poröse Kohlenstoffkörper derart strukturiert ist, dass in definierten Innen- und/oder Außenbereichen Hohlräume und/oder Ausnehmungen zur Kühlung und/oder Versteifung gebildet werden, die nach der Keramisierung in ihrer Form und Größe beibehalten werden.

- 5 Entsprechende aus CMC-Werkstoffen bestehende Körper können für Brems scheiben benutzt werden, wie diese in der DE 42 37 655 A1 oder EP 071 214 B1 beschrieben sind.

- Die heutzutage zum Einsatz gelangenden CMC-Brems scheiben weisen neben einem Kernbereich (Kernlaminat) eine äußere, fast monolithische SiC-Schicht (Oberflächenbereich) auf. Diese Oberflächenschicht wird aus tribologischen Gründen benötigt. Der Kernbereich sollte dagegen CFC-Eigenschaften aufweisen, um ein möglichst quasi duktiles Bruchversagen des Gesamtsystems zu erzielen. Nach dem derzeitigen Entwicklungsstand ist der Schichtaufbau derart, dass ein ausgeprägter Schichtübergang von der monolithischen Oberflächenbereichsstruktur zum CFC-Kernbereich gegeben ist.
- 15 Hierdurch bedingt ergeben sich starke Unterschiede in den mechanischen und in den thermophysikalischen Eigenschaften. Optisch ist das entsprechende Schichtsystem dadurch erfassbar, dass die monolithische Schicht nicht nur stark rissbehaftet ist, sondern auch im Einsatz zu weiterer Rissbildung neigt.

- 20 Der vorliegenden Erfindung liegt das Problem zu Grunde, einen Verbundkeramikkörper sowie ein Verfahren zum Herstellen eines solchen der eingangs genannten Art so weiterzubilden, dass der Verbundkeramikkörper ein gutes Langzeitverhalten zeigt und insbesondere eine geringere Neigung zur Rissbildung an der Oberfläche aufweist. Gleichzeitig sollen jedoch weitgehend die Vorteile des bekannten getrennten Schichtaufbaus in Bezug auf die reibfeste äußere monolithische SiC-Schicht und die
- 25 Duktilität beibehalten werden.

- Erfindungsgemäß wird das Problem durch einen Verbundkeramikkörper der zuvor beschriebenen Art im Wesentlichen dadurch gelöst, dass Verbundkeramikkörper SiC derart
- 30 enthält, dass von innerhalb des Kernbereichs ausgehend bis hin in den Oberflächenbereich der Anteil des SiC sich stetig oder im Wesentlichen stetig ändert. Insbesondere ist der Verbundkeramikkörper in Bezug auf den SiC-Anteil derart stetig gradiert, dass der

Kernbereich duktile Eigenschaften und der Oberflächenbereich monolithische SiC-Schicht- bzw. Si/SiC-Schichteigenschaften aufweist.

Dabei sollte der Oberflächenbereich im Wesentlichen folgende Anteile aufweisen:

5

- SiC in etwa 20 Gew% bis in etwa 100 Gew%,
- freies Si in etwa 0 Gew% bis in etwa 30 Gew%,
- Kohlenstoff in etwa 0 Gew% bis in etwa 80 Gew%,
- $\text{Si}_3\text{N}_4$  in etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew% und/oder
- $\text{B}_4\text{C}$  in etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew%.

10

Demgegenüber sollte der Kernbereich Anteile aufweisen von:

15

- SiC in etwa 0 Gew% bis in etwa 70 Gew%,
- freies Silicium in etwa 0 Gew% bis in etwa 30 Gew%,
- Kohlenstoff in etwa 20 Gew% bis in etwa 100 Gew% und/oder
- $\text{B}_4\text{C}$  in etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew%.

20

Insbesondere sollte der Verbundkeramikkörper als Verstärkungsfasern enthalten Kohlenstofffasern und/oder Graphitfasern und/oder SiC-Fasern bei Verwendung eines Gewebes, eines Geleges, eines Filzes, eines Flieses oder eines Papiers als kohlenstoffhaltiges Ausgangsmaterial, Kurzfasern im Längenbereich von in etwa 1 mm bis in etwa 60 mm.

25

Auch können Preformen zur Herstellung der Verbundkeramik benutzt werden, die Kohlenstoff enthalten oder denen ein Kohlenstoffspender zugegeben ist, wobei die Preform mit einem pyrolysierbaren Bindemittel imprägniert ist, wobei drei- oder mehr dimensionale Preforms und Preforms in TFP-Technik (Taylored-Fibre-Placement) für das RTM-Verfahren (Resin-Transfer-Molding) oder Pressverfahren benutzt werden können. Unter „mehrdimensional“ werden Preforms mit mehr als 3 Verstärkungsrichtungen

30

gemeint.

In weiterer Ausgestaltung der Erfindung ist vorgesehen, dass der Verbundkeramikkörper durch Pyrolysieren und Keramisieren eines faserhaltigen Kohlenstoffkörpers hergestellt ist,

wobei die Fasern im Kernbereich länger als im Oberflächenbereich sind. Ferner können die Fasern mit geringerer Filamentanzahl im Oberflächenbereich als im Kernbereich sein.

Nach einem weiteren Vorschlag ist vorgesehen, dass der Kohlenstoffkörper eine offene Porosität derart aufweist, dass das Porenvolumen im Oberflächenbereich größer als im Kernbereich ist. Insbesondere weist der Kohlenstoffkörper Additive derart auf, die unterschiedliche Kohlenstoffausbeute zeigen, wobei die Kohlenstoffausbeute im Oberflächenbereich geringer als im Kernbereich ist. Als Additive kommen Thermoplaste wie Polyethylen oder Propylen oder Elastomere wie Silikonkautschuk oder Duromere wie niedrigvernetzte Epoxid-Harze oder Naturstoffe wie Sägemehle in Frage. Eine Einstellung der Porosität kann auch durch Korngrößenverteilung der eingesetzten Additive wie Kohlenstoffe, Graphite, SiC-Pulver, Si-Pulver, B<sub>4</sub>C-Pulver erfolgen.

Durch die erfindungsgemäße Lehre wird eine Verbundkeramik zur Verfügung gestellt, deren SiC-Gehalt vom Kernbereich zum Oberflächenbereich hin fließend zunimmt. Es erfolgt eine Gradierung des SiC-Gehaltes bzw. Si/SiC-Gehalts mit der Folge, dass der nach dem Stand der Technik unstetige Übergang zwischen Kernbereich, der duktile Eigenschaften aufweist und Oberflächenbereich, der bevorzugterweise monolithische SiC-Schicht-Eigenschaften besitzt, unterbunden wird. Hierdurch bedingt ist eine geringere Neigung zur Rissbildung an der Oberfläche, ein besseres Langzeitverhalten und somit auch ein besseres Lebensdauerverhalten erzielbar. Dabei erfolgt der Aufbau der Verbundkeramik derart, dass der Übergang von der monolithischen oder fast monolithischen SiC-Oberflächenstruktur über mehrere Stufen in eine CFC-dominierte CMC-Kernstruktur realisiert ist. Man verändert folglich die Werkstoffzusammensetzung von einer monolithischen oder fast monolithischen Zusammensetzung zu einem faserverstärkten Verbundwerkstoff.

Ein Verfahren zur Herstellung eines Verbundkeramikkörpers, wobei ein Fasern enthaltender Kohlenstoffkörper mit gegebenenfalls gewünschter Porosität bereitgestellt wird, der Kohlenstoffkörper mit Silizium infiltriert und durch Einleiten einer chemischen Reaktion unter Bildung von SiC der Körper keramisiert wird, zeichnet sich dadurch aus, dass vor der Infiltration des Kohlenstoffkörpers mit SiC dieser derart strukturiert wird, dass

der SiC-Gehalt des fertigen Keramikkörpers vom Innenbereich seines Kernbereichs ausgehend bis in seinen Oberflächenbereich stetig oder im Wesentlichen stetig zunimmt.

Insbesondere erfolgt eine Strukturierung des Kohlenstoffkörpers durch Auswahl von  
5 verschiedenen Faserlängen und/oder Fasern unterschiedlicher Filamentanzahl und/oder gezielte Einstellung der Porosität.

Vorzugsweise werden längere Fasern im Kernbereich als im Oberflächenbereich verwendet. Auch sollten Fasern mit geringerer Filamentanzahl im Oberflächen- als im  
10 Kernbereich zum Einsatz gelangen.

Die Porosität kann durch Additive mit unterschiedlicher Kohlenstoffausbeute eingestellt werden. Auch können Additive verwendet werden, deren Kohlenstoffausbeute im Oberflächenbereich geringer als im Kernbereich ist. Durch Korngrößenverteilung der  
15 Additive kann gleichfalls die Porosität im gewünschten Umfang derart eingestellt werden, dass sich im Oberflächenbereich eine quasi monolithische SiC-Struktur und im Kernbereich ein CFC-dominanter Werkstoff ergibt.

Gleiche Möglichkeiten bieten gezielt einstellbare Verfahrensparameter bei der Pyrolyse.  
20

Durch die erfindungsgemäße Lehre wird eine Verbundkeramik zur Verfügung gestellt, die insbesondere für Bremscheiben, Bremsbeläge, Kupplungen, Kupplungsscheiben, Lagerwerkstoffe, Dicht- und Gleitringe, Chargierhilfsmittel für Ofen- und Anlagenbau zum Einsatz gelangen kann. Dabei weist die Verbundkeramik einen Schichtaufbau derart  
25 auf, dass der SiC-Gehalt vom innen nach außen quasi fließend zunimmt. Eine entsprechende Gradierung kann auch in Bezug auf  $B_4C$  oder  $Si_3N_4$  eingestellt werden.

Weitere Einzelheiten, Vorteile und Merkmale der Erfindung ergeben sich nicht nur aus den Ansprüchen, den diesen zu entnehmenden Merkmalen, sondern auch aus der  
30 nachfolgenden Beschreibung von Beispielen.

#### Beispiel 1

Herstellung einer Kupplungsscheibe mit gradiertem Aufbau:

Einsatz eines Gewebes mit geringem Flächengewicht, wobei 30 Einzellagen Verwendung finden.

Die äußeren 4 Gewebelagen werden mittels einer Sprühbeschichtung mit einem Holzmehl und einem Phenolharzbinder und Ethanol belegt. Der Gewichtsanteil von Holzmehl, Phenolharzbinder und Ethanol beträgt 20% bezogen auf das Faserflächengewicht. Die nächsten 4 Gewebelagen werden analog mit einem Gewichtsanteil von 15% versehen. Die nächsten 4 Lagen werden mit einem Gewichtsanteil von 10%, die nächsten 4 Lagen mit einem Gewichtsanteil von 7%, die nächsten 4 Lagen mit einem Gewichtsanteil von 3% versehen. Die inneren 10 Lagen werden nicht behandelt.

Alle Lagen werden entsprechend des Gradierungverlaufes in ein RTM-Gesenk eingelegt, mit Phenolharz infiltriert und ausgehärtet. Anschliessend erfolgt die Carbonisierung. Aus diesem Halbzeug wird ein Ring mit Aufmaß bearbeitet und anschließend siliziert. Das silizierte Bauteil weist nach diesem Prozeß eine nahezu fließende Gradierung (nahezu fließender sich ändernder SiC-Anteil) auf, wobei der Oberflächenbereich folgende Zusammensetzung aufweist: 8% Si, 75% SiC und 17% C, während der Innenbereich wie folgt zusammengesetzt ist: 3% Si, 33% SiC und 64% C.

Schroffe Übergänge sind nicht mehr ersichtlich und die Ribbildung im Oberflächenbereich wird weitestgehend vermieden.

### Beispiel 2

Herstellung eines Bremsbelages für industrielle Anwendungen mit gradiertem Aufbau:

Zur Herstellung werden Kohlenstoffkurzfasern der Länge 3, 6, 9 und 12 mm eingesetzt. Die Fasern werden in ihrer jeweiligen Länge mit einem kohlenstoffhaltigen Füller, einem Phenolharz und Ethanol versetzt und mittels einer Mischungsaufbereitung zu einem Compound verarbeitet. Die Abmischung hat folgende Zusammensetzung: 40Vol. % - C-Faser, 30 Vol. % - Kohlenstofffüller und 30 Vol. % Phenolharz.

Das getrocknete Compound wird zur Herstellung des Belages mittels Füllvorrichtung in folgender Reihenfolge in das Pressgesenk eingebracht (je nach Einsatzfall und Befestigung des Belages kann die Gradierung symmetrisch als auch unsymmetrisch zur Mittelnachse erfolgen):

5

- 10 Gew % - mit 3 mm C-Faser
- 5 Gew % - mit Mischung 50 : 50 von 3 mm und 6 mm – C-Faser
- 5 Gew % - mit 6 mm C-Faser
- 5 Gew % - Mischung 50 : 50 von 6 mm und 9 mm C-Faser

10

- 5 Gew % - mit 9 mm C-Faser
- 5 Gew % - mit Mischung 50 : 50 von 9 mm und 12 mm C-Faser
- 15 Gew % - mit 12 mm C-Faser
- 15 Gew % - mit 12 mm C-Faser
- 5 Gew % - mit Mischung 50 : 50 von 9 mm und 12 mm C-Faser

15

- 5 Gew % - mit 9 mm C-Faser
- 5 Gew % - Mischung 50 : 50 von 6 mm und 9 mm C-Faser
- 5 Gew % - mit 6 mm C-Faser
- 5 Gew % - mit Mischung 50 : 50 von 3 mm und 6 mm – C-Faser
- 10 Gew % - mit 3 mm C-Faser .

20

Nach der Carbonisierung und Silizierung konnte folgende Gradierung festgestellt werden:

25

Der oberflächennahe Bereich besteht aus 85% SiC, 4% Si und 11% C, während der Innenbereich aus 38% SiC, 3% Si und 59% C besteht. Die entstandene Gradierung ist fließend und der Belag zeigt nach der Herstellung sehr wenig Risse im Bereich der Oberfläche.

Weitere Einzelheiten, Vorteile und Merkmale ergeben sich aus der nachfolgenden Beschreibung.

30

In der einzigen Figur ist rein schematisch das erfindungsgemäße Verfahren zur Herstellung eines Verbundkeramikkörpers insbesondere bestimmt für ein tribologisches Bauteil dargestellt. Dabei können eine oder mehrere Preformen 10 unmittelbar oder



Ausgangsprodukte 12 wie Kohlenstofffasern mit einem kohlenstoffhaltigen Füller sowie Bindemittel und z. B. Ethanol nach ihrem Mischen 14 in eine Form wie RTM-Gesenk eingebracht werden (Schritt 16). Die Preform bzw. Preformen, die auch Gewebelagen einschließen, können vor oder nach dem Einbringen in die Form mit einem Bindemittel 5 imprägniert werden. Auch das Hinzufügen von weiteren Additiven ist möglich. Ferner werden die Ausgangsstoffe derart angeordnet bzw. mit Additiven versetzt, dass sich im herzustellenden Keramikkörper eine quasi fließende bzw. vielstufige Änderung des SiC-Gehalts derart ergibt, dass der Außenbereich Eigenschaften einer monolithischen oder in etwa monolithischen SiC-Schicht aufweist, der Kern jedoch eine CFC-dominierte CMC- 10 Struktur.

In einem folgenden Verfahrensschritt 18 erfolgt das Pressen zu einer gewünschten Geometrie, um sodann in einem Verfahrensschritt 20 den aus der Form genommenen Körper zu pyrolysieren, d. h. zu karbonisieren bzw. graphitieren.

15

Das Karbonisieren kann in einem Temperaturbereich zwischen 500 °C und 1450 °C, insbesondere zwischen 900 °C und 1200 °C und das Graphitieren in einem Temperaturbereich zwischen 1500 °C und 3000 °C, insbesondere zwischen 1800 °C und 2500 °C erfolgen. Anschließend wird der Kohlenstoffkörper siliziert, wobei der 20 Kohlenstoffkörper in ein mit Silizium gefülltes Behältnis eingebracht und über einen Zeitraum von z. B. 1 bis 7 Stunden einer Temperatur im Bereich von in etwa 1450 °C bis 1700 °C ausgesetzt wird (Verfahrensschritt 22). Der so hergestellte Verbundkeramikkörper kann sodann gegebenenfalls bearbeitet werden (Verfahrensschritt 24), um eine gewünschte Endgeometrie zu erzielen. Alternativ oder ergänzend besteht die Möglichkeit, den Körper 25 vor dem Silizieren zu bearbeiten.

Das Silizieren kann auch abweichend zu dem zuvor beschriebenen Verfahren wie folgt durchgeführt werden. So ist ein Druck-/Vakuum-Prozess in einer Siliziumschmelze bei einer Temperatur zwischen in etwa 1450 °C bis in etwa 2000 °C möglich. Auch ein 30 Schlickerverfahren mit siliziumhaltigem Schlicker, der vorher aufgebracht wird, ist möglich. Auch kann ein Docht- oder Kapillarverfahren zur Anwendung gelangen, bei dem poröse Döchte in Kontakt mit dem Kohlenstoffkörper und siliziumbefülltem Behältnis stehen.

- Entsprechend hergestellte Verbundkeramikkörper zeigen den Vorteil, dass vom Kernbereich in Richtung des Oberflächenbereichs ein quasi fließend sich ändernder SiC-Gehalt erreichbar ist, wobei der Kernbereich die Eigenschaften eines CFC-dominanten Werkstoffes aufweist und der Oberflächenbereich die einer monolithischen oder
- 5 fortmonolithischer SiC-Struktur.

**Patentansprüche**

5

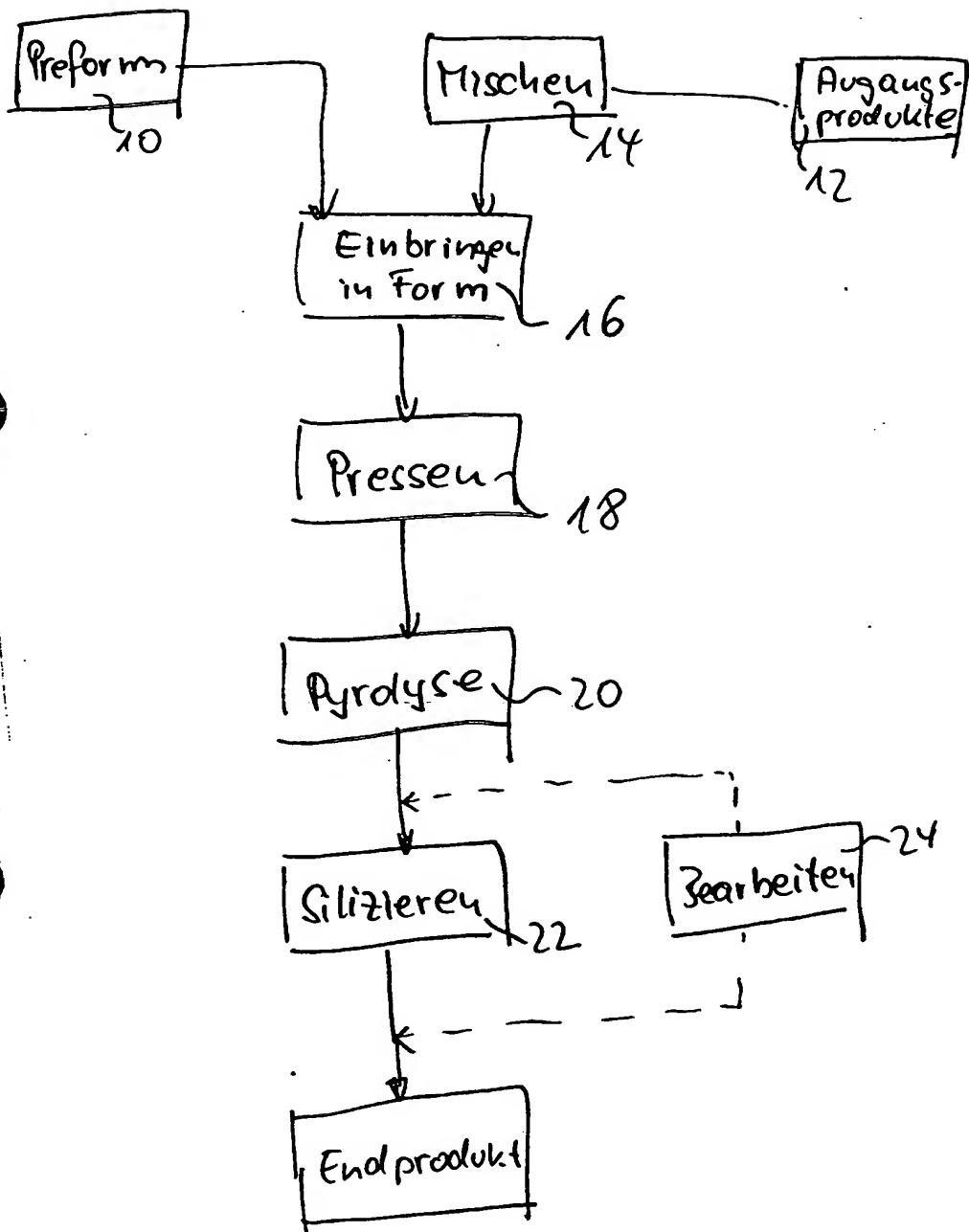
Verbundkeramikkörper sowie Verfahren zum Herstellen eines solchen

1. Verbundkeramikkörper, insbesondere bestimmt für ein tribologisches Bauteil wie  
10 Bremsscheibe, umfassend faserverstärkten kohlenstoffhaltigen Kernbereich sowie  
SiC enthaltenden Oberflächenbereich,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Verbundkeramikkörper SiC derart enthält, dass innerhalb des Kernbereichs  
ausgehend bis in den Oberflächenbereich hinein der Anteil des SiC sich stetig oder  
15 im Wesentlichen stetig ändert.
2. Verbundkeramikkörper nach Anspruch 1,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Verbundkeramikkörper in Bezug auf den SiC-Anteil derart fließend  
20 gradiert ist, dass der Kernbereich duktile Eigenschaften und der Oberflächenbereich  
monolithische SiC-Schicht- bzw. Si/SiC-Schichteigenschaften aufweist.
3. Verbundkeramikkörper nach insbesondere Anspruch 1 oder 2,  
dadurch gekennzeichnet,  
25 dass der Verbundkeramikkörper aus einem faserverstärkten Kohlenstoffkörper  
hergestellt ist, wobei die Fasern im Kernbereich länger als im Oberflächenbereich  
sind.
4. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
30 dadurch gekennzeichnet,  
dass die Fasern des Kohlenstoffkörpers im Oberflächenbereich eine geringere  
Filamentanzahl als im Kernbereich aufweisen.

5. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Kohlenstoffkörper im Oberflächenbereich eine größere Porosität als im  
Kernbereich aufweist.
- 5 6. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass zur Einstellung der Porosität der Kohlenstoffkörper Additive mit  
unterschiedlicher Kohlenstoffausbeute enthält.
- 10 7. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass Additive Thermoplaste mit unterschiedlicher Kohlenstoffausbeute sind.
- 15 8. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass Additive Thermoplaste wie Polyethylen oder Propylen und/oder Elastomere  
wie Silikonkautschuk und/oder Duromere wie niedrigvernetzte Epoxidharze  
und/oder Naturstoffe wie Sägemehl sind.
- 20 9. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Porosität durch Korngrößenverteilung der eingesetzten Additive wie  
Kohlenstoffe und/oder Graphite und/oder SiC-Pulver und/oder Si-Pulver und/oder  
25 B<sub>4</sub>C-Pulver eingestellt ist.
- 30 10. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Oberflächenbereich des Verbundkeramikkörpers enthält SiC zwischen in  
etwa 20 Gew% bis in etwa 100 Gew%, freies Si zwischen in etwa 0 Gew% und in  
etwa 30 Gew%, Kohlenstoff zwischen in etwa 0 Gew% und in etwa 80 Gew%,  
Si<sub>3</sub>N<sub>4</sub> zwischen in etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew% und/oder B<sub>4</sub>C zwischen in  
etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew%.

11. Verbundkeramikkörper nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüchen,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Kernbereich des Verbundkeramikkörpers enthält SiC zwischen in etwa 0  
Gew% bis in etwa 70 Gew%, freies Si in etwa 0 Gew% bis in etwa 30 Gew%,  
Kohlenstoff zwischen in etwa 20 Gew% bis in etwa 100 Gew% und/oder B<sub>4</sub>C in  
etwa 0 Gew% bis in etwa 20 Gew%.
12. Verfahren zur Herstellung eines faserverstärkten Verbundkeramikkörpers,  
insbesondere bestimmt für ein tribologisches Bauteil, wobei ein Fasern enthaltender  
Kohlenstoffkörper mit gegebenenfalls gewünschter Porosität bereitgestellt wird, der  
Kohlenstoffkörper mit Silizium infiltriert und durch Einleiten einer chemischen  
Reaktion unter Bildung von SiC der Körper keramisiert wird,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass vor der Infiltration des Kohlenstoffkörpers mit Si dieser derart strukturiert  
wird, dass der SiC-Gehalt des Verbundkeramikkörpers vom Innenbereich des  
Kernbereichs ausgehend bis in den Oberflächenbereich stetig oder im Wesentlichen  
stetig zunimmt.
13. Verfahren nach Anspruch 12,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass der Kohlenstoffkörper durch verschiedene Faserlängen und/oder Fasern  
unterschiedlicher Filamentanzahl und/oder gezielte Einstellung der Porosität  
strukturiert wird.
14. Verfahren nach Anspruch 12 oder 13,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass Fasern mit im Kernbereich größerer Länge als im Oberflächenbereich  
verwendet werden.

15. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass Fasern mit geringerer Filamentanzahl im Oberflächenbereich als im  
Kernbereich verwendet werden.
- 5
16. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Porosität durch Additive mit unterschiedlicher Kohlenstoffausbeute  
eingestellt wird.
- 10
17. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass im Oberflächenbereich Additive verwendet werden, deren  
Kohlenstoffausbeute geringer als im Kernbereich ist.
- 15
18. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass die Porosität durch Korngrößenverteilung der Additive eingestellt wird.
- 20
19. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass als Additive Thermoplaste wie Polyethylen oder Propylen und/oder  
Elastomere wie Silikonkautschuk und/oder Duromere wie niedrigvernetzte  
Epoxidharze und/oder Naturstoffe wie Sägemehl verwendet werden.
- 25
20. Verfahren nach zumindest einem der vorhergehenden Ansprüche,  
dadurch gekennzeichnet,  
dass als Additive solche mit unterschiedlicher Korngrößenverteilung wie  
Kohlenstoffe und/oder Graphite und/oder SiC-Pulver und/oder Si-Pulver und/oder  
30 B<sub>4</sub>C-Pulver verwendet werden.



**This Page is Inserted by IFW Indexing and Scanning  
Operations and is not part of the Official Record**

**BEST AVAILABLE IMAGES**

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images include but are not limited to the items checked:

- ☐ BLACK BORDERS
- ☐ IMAGE CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- ☐ FADED TEXT OR DRAWING
- ☒ BLURRED OR ILLEGIBLE TEXT OR DRAWING
- ☐ SKEWED/SLANTED IMAGES
- ☐ COLOR OR BLACK AND WHITE PHOTOGRAPHS
- ☐ GRAY SCALE DOCUMENTS
- ☒ LINES OR MARKS ON ORIGINAL DOCUMENT
- ☐ REFERENCE(S) OR EXHIBIT(S) SUBMITTED ARE POOR QUALITY
- ☐ OTHER: \_\_\_\_\_

**IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.**

**As rescanning these documents will not correct the image problems checked, please do not report these problems to the IFW Image Problem Mailbox.**